PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-372215

(43)Date of publication of application: 26.12.2002

(51)Int.CI.

F23G 5/04 B09B 3/00 CO2F 11/06 CO2F 11/12 F23G 5/46 F23J 15/00 F26B 3/02 F26B 23/00

(21)Application number : 2001-179531

(71)Applicant: TSUKISHIMA KIKAI CO LTD

(22)Date of filing:

14.06.2001

(72)Inventor: ENDO HISASHI

YOKOMAKU HIROYUKI

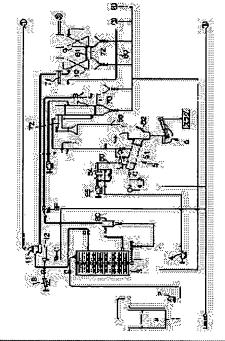
KOJIMA KIYOSHI BANDO MASAICHI

(54) COMBUSTION PROCESSING EQUIPMENT FOR WATER-CONTAINING SUBSTANCE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To supply a dried heat source at stabilized temperature to a dryer.

SOLUTION: There are provided a dryer 3 for drying a water-containing waste while employing a heat medium as a dried heat source, and a processing furnace 5 for incinerating or melting a dried waste dried by the drier 3. Upon a hot medium having been used by the drier 3 being heated by heat exchange with waste gas from the processing furnace 5 and again being circulated and supplied to the drier 3, there are provided an auxiliary furnace 12 for combusting a fuel to produce auxiliary heating waste gas, and an auxiliary heater 11 for auxiliarily heating the heat medium heated by heat exchange with waste gas from the processing furnace by indirect heat exchange with the auxiliarily heated waste gas from the foregoing auxiliary furnace.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration][Number of appeal against examiner's decision of rejection][Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection][Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-372215 (P2002-372215A)

(43)公開日 平成14年12月26日(2002.12.26)

(51) Int.Cl.7		識別記号	FΙ			Ť	-73-ド(参考)
F 2 3 G	5/04	ZAB	F 2 3 G	5/04		ZABD	3K065
B 0 9 B	3/00		. C02F	11/06		A	3K070
C 0 2 F	11/06					В	3 L 1 1 3
				11/12		В	4D004
	11/12	•	F 2 3 G	5/46		Α	4D059
			審查請求 未請求 請	求項の数 6	OL	(全 7 頁)	最終頁に続く

(21)出願番号 特願2001-179531(P2001-179531)

(22)出願日 平成13年6月14日(2001.6.14)

(71)出願人 000165273

月島機械株式会社

東京都中央区佃2丁目17番15号

(72)発明者 遠藤 久

東京都中央区佃2丁目17番15号 月島機械

株式会社内

(72)発明者 横幕 宏幸

東京都中央区佃2丁目17番15号 月島機械

株式会社内

(74)代理人 100082647

弁理士 永井 義久

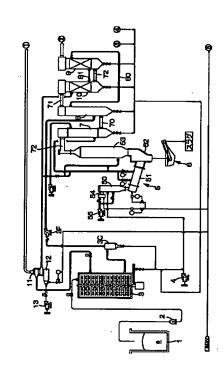
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 含水物燃焼処理設備

(57)【要約】

【課題】安定した温度の乾燥熱源を乾燥機に供給できる ようにする。

【解決手段】熱媒を乾燥熱源として含水廃棄物の乾燥を行う乾燥機3と、この乾燥機3により乾燥した乾燥廃棄物を焼却又は溶融する処理炉5とを備え、乾燥機3により使用した使用済み熱媒を処理炉5の排ガスとの熱交換により加熱し、再び乾燥機3に循環供給するにあたり、燃料を燃焼して補助加熱排ガスを生成する補助炉12と、処理炉排ガスとの熱交換により加熱した熱媒を前記補助炉からの補助加熱排ガスとの間接熱交換により補助加熱する補助加熱器11とを備えせしめる。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】熱媒を乾燥熱源として含水物の乾燥を行う 乾燥機と、この乾燥機により乾燥した乾燥物を燃焼する 燃焼炉とを備え、前記乾燥機により使用した使用済み熱 媒を前記燃焼炉の排ガスとの熱交換により加熱し、再び 前記乾燥機に循環供給するように構成した含水物燃焼処 理設備において、

燃料を燃焼して補助加熱排ガスを生成する補助炉と、 前記燃焼炉排ガスとの熱交換により加熱した熱媒を前記 補助炉からの補助加熱排ガスとの間接熱交換により補助 10 加熱する補助加熱器とを備えた、

ことを特徴とする含水物燃焼処理設備。

【請求項2】前記燃焼炉排ガスとの熱交換により加熱され乾燥機へ戻される熱媒の温度を測定する温度測定装置と、この温度測定装置による測定結果に基づいて前記補助炉の燃焼度合いを調節する手段とを備えた、

ことを特徴とする含水物燃焼処理設備。

【請求項3】前記燃焼炉排ガスを予熱し、更に加熱した 後に、脱硝反応処理を行う脱硝処理部を備え、前記補助 加熱器において使用した補助加熱排ガスを前記脱硝処理 20 部における予熱用熱源として使用するように構成した、 請求項1または2記載の含水物燃焼処理設備。

【請求項4】前記脱硝後の燃焼炉排ガスを、前記補助加熱排ガスと混合した後に大気放出するように構成した、請求項3記載の含水物燃焼処理設備。

【請求項5】前記熱媒が蒸気であり、前記乾燥機が蒸気と含水物とを直接接触させて乾燥を行う蒸気直接乾燥機である、請求項1~4のいずれか1項に記載の含水物燃焼処理設備。

【請求項6】熱媒を乾燥熱源として含水物の乾燥を行い、この乾燥した乾燥物を燃焼する一方で、前記乾燥に使用した使用済み熱媒を前記燃焼により生成する燃焼炉排ガスとの熱交換により加熱し、再び前記乾燥に利用するにあたり。

燃料を燃焼して補助加熱排ガスを生成し、

前記燃焼炉排ガスとの熱交換により加熱した熱媒を前記補助加熱排ガスとの間接熱交換により補助加熱する、 ことを特徴とする含水物燃焼処理方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、焼却や溶融処理に 先立って乾燥を要する下水汚泥や生どみ等の含水廃棄物 の処理設備に関する。

[0002]

【従来の技術】近年の廃棄物処理設備においては、省エネルギー化の要請により、焼却や溶融に伴って発生する 排熱を回収し、同設備内の熱源として又は発電機により 電気エネルギーとして有効利用している。

【0003】例えば含水廃棄物処理設備において排熱の 有効利用を図るものとしては、特公平7-24733号 50 2

公報に開示される技術がある。この従来技術は、蒸気と 含水廃棄物とを直接接触させて乾燥を行う蒸気直接乾燥 機と、この乾燥機により乾燥した乾燥廃棄物を燃焼する 燃焼炉とを備え、熱交換器を用いて乾燥機により使用し た使用済み蒸気を燃焼炉の排ガスとの熱交換により加熱 し、再び乾燥機に循環供給するように構成したものであ る。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、乾燥機の乾燥熱源として用いる熱媒の加熱を燃焼炉排ガスとの熱交換だけに依存する構成とすると、熱媒の温度が、燃焼処理量や燃焼炉排ガスの温度によって変動してしまい、安定した乾燥熱源の確保が困難となる。

【0005】そこで、本発明の主たる課題は、安定した 温度の熱媒を乾燥機に供給できるようにすることにあ る。

[0006]

【課題を解決するための手段】上記課題を解決した本発明は、熱媒を乾燥熱源として含水物の乾燥を行う乾燥機と、この乾燥機により乾燥した乾燥物を燃焼する燃焼炉とを備え、前記乾燥機により使用した使用済み熱媒を前記燃焼炉の排ガスとの熱交換により加熱し、再び前記乾燥機に循環供給するように構成した含水物燃焼処理設備にむいて、燃料を燃焼して補助加熱排ガスを生成する補助炉と、前記燃焼炉排ガスとの熱交換により加熱した熱媒を前記補助炉からの補助加熱排ガスとの間接熱交換により補助加熱する補助加熱器とを備えた、ことを特徴とする含水物燃焼処理設備である。

【0007】 このように構成することで、排ガスとの熱 交換による熱媒加熱に変動があっても、必要に応じて補 助加熱を行うことで安定した温度の熱媒を乾燥機に供給 することができる。

【0008】本発明においては、前記燃焼炉排ガスとの 熱交換により加熱され乾燥機へ戻される熱媒の温度を測 定する温度測定装置と、この温度測定装置による測定結 果に基づいて前記補助炉の燃焼度合いを調節する手段と を備えた設備とするのが望ましい。

【0009】また、前記燃焼炉排ガスを予熱し、更に加熱した後に、脱硝反応処理を行う脱硝処理部を備え、前記補助加熱器において使用した補助加熱排ガスを前記脱硝処理部における予熱用熱源として使用するように構成すると、熱媒の補助加熱の排熱を有効利用することができるため好ましい。

【0010】さらに、前記脱硝後の燃焼炉排ガスを、前記補助加熱排ガスと混合した後に大気放出するように構成すると、大気放出時の白煙が防止されるため好ましい。

【0011】本発明は、前記熱媒が蒸気であり、前記乾燥機が蒸気と含水物とを直接接触させて乾燥を行う蒸気直接乾燥機である設備に特に好適である。

3

【0012】他方、本発明の含水物燃焼処理方法は、熱媒を乾燥熱源として含水物の乾燥を行い、この乾燥した乾燥物を燃焼する一方で、前記乾燥に使用した使用済み熱媒を前記燃焼により生成する燃焼炉排ガスとの熱交換により加熱し、再び前記乾燥に利用するにあたり、燃料を燃焼して補助加熱排ガスを生成し、前記燃焼炉排ガスとの熱交換により加熱した熱媒を前記補助加熱排ガスとの間接熱交換により補助加熱する、ことを特徴とするものである。

[0013]

【発明の実施の形態】以下、本発明について、下水汚泥処理設備の例を引いて詳説する。図1及び図2は、本発明を適用した下水汚泥処理設備例のフロー図を示している。図1中の符号1は、汚泥ピットを示しており、ことに貯留された汚泥Sは、図示しないクレーン等により図示しないホッパーに移送されそこに付属する汚泥供給ポンプ2により乾燥機3に供給される。

【0014】乾燥機3には、後述する排ガスとの熱交換によって加熱済みの約400°C程度の蒸気を乾燥熱源として汚泥が乾燥される。乾燥機3としては、乾燥熱源として蒸気等の熱媒を循環利用できるものであれば、図示例のように蒸気と含水廃棄物とを直接接触させて乾燥を行う蒸気直接乾燥タイプのものでなくても良い。また循環熱媒としては蒸気に限られない。

【0015】汚泥との熱交換により減温した蒸気は、約150℃程度となって集塵機3Cに対して供給され、ここで乾燥汚泥ダストが分離回収された後、蒸気循環ファン3Fにより後述の一段目の蒸気加熱器8に供給される。なお、集塵機3Cとしてはバグフィルタまたはサイクロンを複数段設けるのが好ましい。

【0016】乾燥機3により乾燥され排出された乾燥汚 泥、および集塵機3 Cにより回収した乾燥汚泥ダスト は、次いで乾燥汚泥輸送ブロワ4による空気輸送にて溶 融炉5へ供給され、燃焼溶融される。燃焼溶融炉5は、 本発明では特に限定されないが、図示例の場合、竪型旋 回式の予備燃焼炉50と、その下端に一端が接続された 横型主燃焼炉51と、その他端にスラグシュート52を 介して接続された竪型の混合冷却器53とから構成され た自然放冷式のものであり、乾燥汚泥は予備燃焼炉50 の上部に吹き込まれる。予備燃焼炉50の上部にはバー ナー54が設けられ、このバーナー54に対して都市ガ ス、重油、灯油、廃油等の燃料、ならびにファン55か らの燃焼空気が供給されるように構成されており、予備 燃焼炉50内に旋回方向に沿って吹き込まれた乾燥汚泥 は、旋回降下しながらバーナー54による燃焼フレーム により燃焼溶融され、主燃焼炉51内を経て、スラグシ ュート52から溶融スラグとして排出される。排出した 溶融スラグは、水冷スラグコンベヤ6により冷却固化さ れた後に取り出される。

【0017】他方、溶融炉5の排ガスは約1350~1

450℃となっており、これが混合冷却器53を経て約850℃程度まで放冷された後に、空気予熱器7および複数段の蒸気加熱器8~10からなる排熱回収部に送られる。本例では、空気予熱器7および一段目の蒸気加熱器8がそれぞれ輻射式熱交換器からなり、二段目および三段目の蒸気加熱器9、10がシェルアンドチューブ式

熱交換器からなるものとされているが、本発明において はかかる種類及び組み合わせに限定されず、他の公知の 熱交換器を用いることもできる。

10 【0018】空気予熱器7は、約20~200℃程度の 空気を炉内過熱防止のために主燃焼炉51内に吹き込む にあたり極端な温度低下を避けるべく、予め溶融炉排ガ スとの熱交換により予熱するための熱交換器であり、よ り詳細には図3に示すように、上部供給口7 i から下端 排出口7 e へ向けて溶融炉排ガスが流通される縦置き配 置の筒状部7T(例えば、内径1500~2500mm 程度)と、筒状部7 T内の流通排ガスを取り囲むように 設けられ、燃焼空気が上端部供給口7mから下端部排出 口7nへ流通される筒状ジャケット部7Jとから構成さ 20 れている。そして、例えば図示のように大気を空気予熱 器7に対して直接供給し、供給された空気はジャケット 部7 J内を下側へ流通する過程で、筒状部7 T内を並流 する溶融炉排ガスとの間接熱交換により、約500℃程 度まで予熱された後、主燃焼炉51に送られ、炉内温度 が適温に抑制される。この予熱空気は予備燃焼炉50に 対しても供給することができる。また、予備燃焼炉50 の上部冷却ジャケットから取り出した約200 C程度の 冷却空気を、大気とともに或いは大気に代えて単独で空 気予熱器7に対して供給することもできる。

30 【0019】空気予熱器7を通過した溶融炉排ガスは、 約811℃程度となって排ガス連通路70を介して一段 目の蒸気加熱器8に供給される。一段目の蒸気加熱器8 は、空気予熱器7と基本的には同様の構造とされてい る。すなわち一段目の蒸気加熱器8は、図3に詳細示す ように、下端供給口8 i から上部排出口8 e へ向けて溶 融炉排ガスが流通される縦置き配置の筒状部8Tと、筒 状部8T内の流通排ガスを取り囲むように配置され、乾 爆機3から排出された蒸気が下端部供給口8mから上端 部排出口8 nへ向けて流通される筒状ジャケット部8 J とから構成されている。乾燥機3から排出された約15 0℃程度の蒸気は、ジャケット部8J内を流通する過程 で、筒状部8T内を流通する溶融炉排ガスとの間接熱交 換により約181℃程度に加熱される。一方、これによ り溶融炉排ガスは約750度程度まで冷却される。

【0020】次いで本例では、一段目の蒸気加熱器8を 通過した蒸気は二段目の蒸気加熱器9、三段目の蒸気加 熱器10の順に流通され、反対に溶融炉排ガスは三段目 の蒸気加熱器10、二段目の蒸気加熱器9の順に流通さ れ、相互に逆流する形態で間接熱交換がなされるように 50 なっている。そしてこれら二段目及び三段目の蒸気加熱

30

器9,10は、図3に詳細に示すように、シェル95, 10 S内に多数のチューブ9T、10 Tを備えたいわゆ るシェルアンドチューブ式の熱交換器であり、蒸気がシ ェル95,105内面とチューブ97,107外面との 間に、および溶融炉排ガスがチューブ9T、10T内に それぞれ流通され、その過程で蒸気が溶融炉排ガスとの 間接熱交換により加熱されるようになっている。

【0021】蒸気の流れに沿って詳説すると、先ず二段 目の蒸気加熱器9に対しては、一段目の蒸気加熱器8に おいて加熱を終えた約181°C程度の蒸気が蒸気連通路 80を介して、および三段目の蒸気加熱器10において 熱交換を終えた約400℃程度の溶融炉排ガスが排ガス 連通路72を介してそれぞれ供給される。これにより、 シェル9 S内を流通する蒸気が、チューブ9 T内を流通 する排ガスとの間接熱交換により約232℃程度まで加 熱される。また溶融炉排ガスは約250℃程度まで冷却 される。次に、三段目の蒸気加熱器10には、二段目の 蒸気加熱器9において加熱を終えた約232℃程度の蒸 気が蒸気連通路81を介して、および一段目の蒸気加熱 器8において熱交換を終えた約750℃程度の溶融炉排 ガスが排ガス連通路71を介してそれぞれ供給される。 これにより、シェル10S内を流通する蒸気が、チュー ブ10 T内を流通する排ガスとの間接熱交換により約3 69℃程度まで加熱される。また溶融炉排ガスは約40 0℃程度まで冷却される。

【0022】他方、溶融炉排ガスに含まれるダストは、 空気予熱器7、一段目~3段目の蒸気加熱器8~10の 下端部に堆積して回収され、図示しない飛灰処理設備で 異物除去等の処理を行った後に安定化して外部処分する か、あるいは乾燥汚泥輸送ブロワ4の入側に戻し、乾燥 汚泥に混入する。

【0023】このように、本例では溶融炉排ガスの排熱 回収を順次行う複数段の熱交換器7~10のうち、蒸発 金属の再固化によるダストが発生し易い前段側熱交換器 (空気予熱器7及び一段目の蒸気加熱器8)として、前 述構成の輻射式熱交換器を用いたことにより、筒状部の 内周面に多少ダストが付着しても、排ガスの流通を阻害 又は閉塞するような事態までは至りにくく、清掃も容易 であり、かつ髙温耐性も十分に確保される。しかも、単 にかかる輻射式熱交換器を用いるだけでは熱交換効率が 低いために排熱回収部全体の設置スペースが過大となっ てしまうが、本例では更に、蒸発金属によるダストが発 生しにくい後段側熱交換器(二段目及び三段目の蒸気加 熱器9,10)として、単位設置面積あたりの熱交換効 率が非常に高くかつ高温耐性も十分にあるシェルアンド チューブ式熱交換器を組み合わせることによって、ダス トによる排ガス流通系の閉塞のおそれを少なくしながら も、排熱回収部の設置スペースを最小限に抑えることが できる。

【0024】ただし、以上のような組み合わせ構成を採 50 れ、入側部分内の下面enが入側竪型筒状部の下端排出

用したとしても、熱交換器7~10内にダストが付着す るのを完全に抑えることはできず、定期的な清掃が必要 である。しかし清掃が必要であるとしても、複数段ある 熱交換器の全てにダストが付着するのでは、清掃作業が 非常に煩雑となる。そこで好適には、図4に示すよう に、少なくとも蒸発金属によるダストが発生し易い最上 流側の熱交換器(空気予熱器7)からの排ガスを次段の 熱交換器(一段目蒸気加熱器8)へ送給する排ガス連通 路70を、内部の排ガス流速がその上流側の熱交換器7 よりも低速となるように、例えば排ガス流通方向に対す る横断面積が上流側の熱交換器7よりも大きいダスト捕 捉スペース70S、70Sを形成するのが望ましい。特 に好適には、ダスト捕捉スペース708,708内にお ける流速が、当該ダスト捕捉スペース70S、70Sよ りも上流の全ての排ガス流路(すなわち本例の場合、熱 交換器7、およびこれと混合冷却器53との連通路7 2) 内よりも低速となるように構成するのが望ましい。 このダスト捕捉スペース705,705における流速低 下度合いは、一概にはいえないが例えば約2~5 m/秒 であるのが望ましい。より具体的には、連通路72内の 流速が5~10m/秒、熱交換器7内の流速が3~6m /秒、およびダスト捕捉スペース70S内の流速が2~ 5m/秒となるように設計するのが望ましい。

【0025】これにより、最上流側の熱交換器7におけ る冷却により発生したダストを伴う排ガスの流速が、次 段への排ガス連通路70内のダスト捕捉スペース70 S, 70 Sにおいて低下し、そこに含まれるダストが捕 捉スペース70S、70S内において集中的に捕捉され る。よって、最上流側の熱交換器7内にはダストが多少 付着するかもしれないが、当該排ガス連通路70以降の 熱交換器8~10内ではダストが発生・付着しにくく、 流路閉塞のおそれも少なくなり、また清掃作業が著しく 容易になる。

【0026】また図示のように、空気予熱器7と蒸気加 熱器8とをつなぐ横向き排ガス連通路(ダクト)70 が、一端部上壁の供給口70 i において空気予熱器7の 筒状部の下端排出口7eと着脱自在に接続され、他端部 上壁の排出口70eにおいて蒸気加熱器8の筒状部の下 端供給口8 i と接続されていると排ガス連通路70内の 清掃が容易となる利点がある。

【0027】特に排ガス連通路70は、図4に詳細に示 すように、空気予熱器7の下端排出口7 e と直列接続さ れる筒状上側部分t1および下端頂点部にダスト排出口 x1を有する円錐状下側部分c1からなる入側竪型筒状 部70Aと、蒸気加熱器8の下端供給口8 i に直列接続 される筒状上側部分 t 2 および下端頂点部に ダスト排出 口x2を有する円錐状下側部分c2からなる出側竪型筒 状部70 Bと、入側が入側竪型筒状部70 Aの側部に及 び出側が出側竪型筒状部70Bの側部にそれぞれ連通さ

口x 1まで及び出側部分内の下面 e x が出側竪型筒状部 の下端排出口x2までそれぞれ連続的に下向き傾斜した 横向きダクト部70Cとを一体的に形成したものが好ま しい。この排ガス連通路70では、横向きダクト部70 C中央の縮径部 c e の両側全体がそれぞれダスト捕捉ス ペースとなる。このように構成するとで、縮径部ceを 除く連通路70の略全体がダスト捕捉スペースとなるだ けでなく、下側部分の略全てcl, en, ex, c2が 下向き傾斜面で形成されるため、下面の略全体にわたり 水平面がなく、流速が低下し降下したダストの略全部が いずれかの排出口x1,x2に滑り落ちることになる。 よって、排ガス連通路70内でのダスト捕捉能力がより 高くなるとともに、降下ダストの略全てを排出口x1, x2に収集して排出させることができるようになる。 【0028】他方、溶融炉排ガスとの熱交換により加熱 された蒸気は乾燥機3に対して循環供給される。そして この際、本発明に従って必要に応じて補助加熱器11 (間接熱交換器) において、都市ガス等の燃料を燃焼す る補助炉12からのクリーン排ガスとの熱交換により所 定温度、例えば400℃まで加熱した後に、乾燥機3に 対して供給する。このため、図示しないが、乾燥機3に 対して戻される蒸気の温度を測定する温度測定装置を設 け、この温度測定装置による測定結果に基づいて加熱器 11へのクリーン排ガス送風量や補助炉12の燃焼度合 いを調節するように構成するのが望ましい。符号13 は、補助炉へ燃焼空気を送り込む補助炉ファンを示して いる。

【0029】また図示するように、乾燥機3に対して戻 される蒸気の一部を溶融炉5内に供給し、過熱防止を図 るのも好適である。すなわち本例のように汚泥に蒸気を 直接接触させて乾燥する場合、汚泥乾燥時の水分の蒸発 により循環蒸気は経時的に増加するため、これを必要に 応じて系外に排出する必要がある。他方、前述のように 溶融炉5が自然放冷式の場合、過熱を防ぐためには多量 の空気を炉内に供給しなければならない。しかるに、本 発明に従って炉5内に循環蒸気の一部を吹き込むことに より、循環蒸気量の調節を行えるだけでなく、蒸気の比 熱が空気の約4倍程度あるために、空気のみの場合と比 較して著しく少ない吹き込み量で炉内温度を調節できる のである。また循環蒸気には多量の悪臭成分が含まれて 40 いるが、溶融炉5内に吹き込まれると悪臭成分が熱分解 されるという副次的な利点もある。ただし、本例のよう に溶融炉5内に吹き込む蒸気が低温(約370℃程度) の場合には、炉内温度が急激に下がり温度調節に支障が 生じるので、そのような場合には図示のように予熱器7 から溶融炉5内に吹き込まれる空気と混合してから炉内 に吹き込むのが好ましい。本例の溶融炉5の場合、上記 利点を得るためには、循環蒸気を主燃焼炉51に吹き込 みその余りを混合冷却器53に吹き込むようにするのが 望ましい。また図示しないが、循環蒸気量の調節のため 50 に、乾燥機3内圧を測定する圧力計と、この圧力計の測 定結果に応じて溶融炉5へ供給する循環蒸気量を制御す る手段とを設けるのが望ましい。

【0030】他方、蒸気との熱交換により約250℃程度まで冷却した溶融炉排ガスは、排ガス冷却器100において冷却水および冷却エアの噴霧により、約200℃程度まで冷却され、次いでバグフィルタ101により除塵される。またこれら排ガス冷却器100およびバグフィルタ101で回収されるダストも、図示しない飛灰処理設備で異物除去等の処理を行った後に安定化して外部処分するか、あるいは乾燥汚泥輸送ブロワ4の入側に戻し、乾燥汚泥に混入する。バグフィルタ101を経た排ガスは、次いで排煙処理塔102(スクラバー)に供給され、洗浄水により洗浄集塵される。またその過程で約50℃程度まで冷却された後、誘引ファン103により脱硝処理部110に導入される。

【0031】脱硝処理部110は、溶融炉排ガスを脱硝 予熱器(間接熱交換器)111において排熱との熱交換 により予め250℃程度まで予熱し、次いで都市ガス等 の燃料を用いる加熱炉112により約350℃の反応塔 供給温度まで加熱した後、尿素水、エア及び希釈水等を 添加して反応塔113内において脱硝反応による脱硝処 理を行うものである。本発明では、蒸気循環系の補助加 熱器11において使用したクリーン排ガスが適温(約4 00℃)となっており、そのまま排出するのは不経済な のでその全部 (一部でも良い)を予熱器111での加熱 媒体として利用するのが望ましい。また図示のように脱 硝処理後の排ガスも適温(約350℃)となるので、と れと補助加熱器11からのクリーン排ガスとを合流混合 した後に予熱器 1 1 1 で用いるのも好ましい。この混合 ~ ガスは、予熱器 1 1 1 での熱交換後、煙突 1 1 4 から大 気放出される。特に、このように補助加熱器 1 1 におい て使用したクリーン排ガスを脱硝処理後の排ガスに混入 することにより、大気放出する際の白煙の発生を防止す ることができる利点がある。またもちろん、補助加熱器 11からのクリーン排ガスのみ、脱硝処理済み排ガスの み、又は他の熱源を用いることもできる。なお、符号1 15は加熱炉に空気を送り込む空気ファンを示してい る。

10 【0032】<その他>

(イ)上記例の熱交換器は4段設けられているが、熱交 換機の段数は、排熱回収度合いに応じて適宜定めること ができる。

【0033】(ロ)また上記例の乾燥用熱媒は蒸気とされているが、本発明では他の熱媒を用いることもできる

【0034】(ハ)さらに上記例は下水汚泥の溶融処理 設備であるが、本発明はこれに限定されず、含水物であ れば他の廃棄物や非廃棄物などの処理にも適用でき、ま た溶融までは行わない焼却設備等の燃焼処理設備にも適 用することができる。

[0035]

【発明の効果】以上のとおり本発明によれば、安定した 温度の乾燥熱源を乾燥機に供給できるようになる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係る汚泥処理設備例の前段フロー図である。

【図2】

【図2】後段フロー図である。

【図3】排熱回収部の拡大図である。

【図4】排ガス連通路の拡大斜視図である。

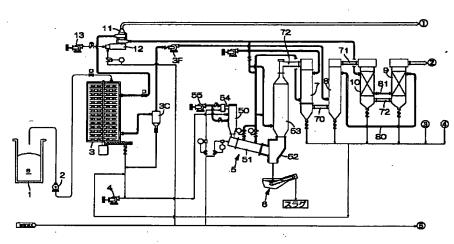
*【符号の説明】

1…汚泥ビット、2…汚泥供給ポンプ、3…乾燥機、4 …乾燥汚泥輸送ブロワ、5…溶融炉、6…水冷スラグコンベヤ、7…空気予熱器、8,9,10…蒸気加熱器、11…補助加熱器、12…補助炉、70,71,72…排ガス連通路、80,81…蒸気連通路、100…排ガス冷却器、101…パグフィルタ、102…排煙処理塔、111…脱硝予熱器、112…加熱炉、113…反応塔、114…煙突。

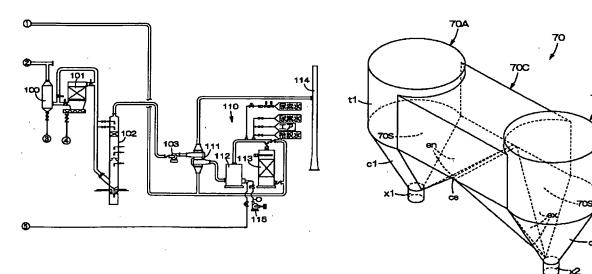
【図4】

*10

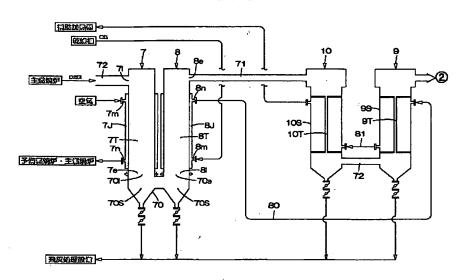
【図1】



,



【図3】



フロントページの続き

(51)Int.Cl.	"		F	î I .					7	-7 7- }	(参	兮)
F 2 3 G	5/46		F	26B	3/02							
F 2 3 J	15/00			-	23/00			_	Α			,
F 2 6 B	3/02		В	0 9 B	3/00			30	3 M			
	23/00		F	2 3 J	15/00				A			
(72)発明者	小島 喜代志		Få	ターム(参考)	3K065	AA16	AB03	AC02	BA05	CA11	
	東京都中央区佃2丁目17番15号	月島機械				3K070	DA02	DA1.3	DA22	DA29	DA32	
	株式会社内						DA37	DA38	DA48	DA50	DA52	
(72)発明者	坂東 政一						DA53	DA55				
	東京都中央区佃2丁目17番15号	月島機械				3L113	AC05	BA37	CA08	CB02	DA03	
	株式会社内						DA24					
						4D004	AA02	AA03	AB01	CA12	CA28	
							CA29	CA42	CB01	CB34	CB36	
	•						CB47					
•						4D059	AA03	AA07	BB01	BD01	BD24	
		•					BD33	CA10	CB01			
	•											